

Aufgabe 1: Elektro-mechanischer Oszillator

Formeln zum Plattenkondensator mit der Plattenfläche S , dem Plattenabstand d , der Spannung U und der Feldstärke E zwischen den Platten, der Kapazität C , der Ladung Q auf einer Platte und der Kraft F , mit der sich die Platten anziehen:

$$U = Ed, \quad E = \frac{Q}{\varepsilon_0 S}, \quad C = \frac{Q}{U} = \frac{\varepsilon_0 S}{d}, \quad F = \frac{1}{2}QE \quad (1.1)$$

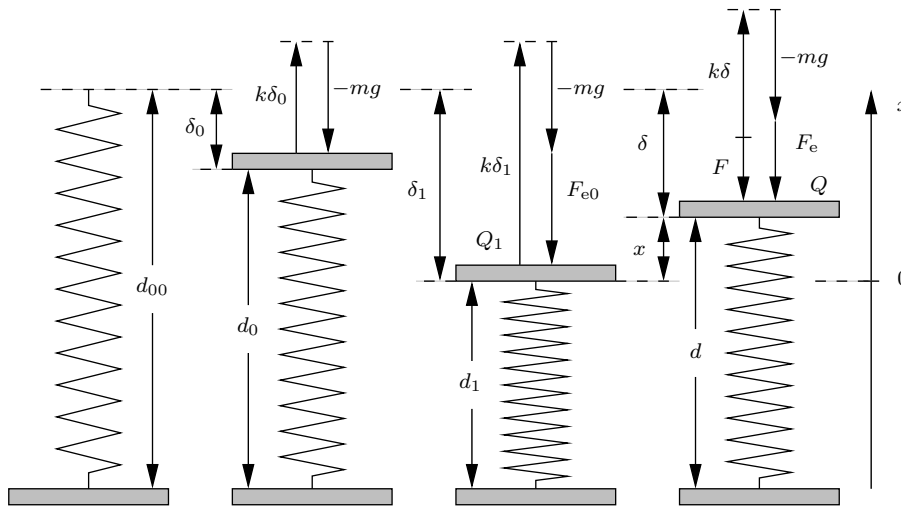


Abb.1.1 Kräfte

d_{00} : Länge der Feder ohne Belastung

- (a) Gleichgewicht ohne Spannung: $k\delta_0 = mg$

$$F = k(\delta_0 - x) - mg = -kx = m\ddot{x} \quad (1.2)$$

$$\ddot{x} = -\frac{k}{m} \cdot x \implies \omega = \sqrt{\frac{k}{m}} \quad (1.3)$$

- (b) Gleichgewicht mit $\delta_1 = d_0 + \delta_0 - d_1$:

$$k(d_0 + \delta_0 - d_1) - mg + F_{e0} = 0 \implies F_{e0} = -k(d_0 - d_1) \quad (1.4)$$

$$|F_{e0}| = -F_{e0} = \frac{1}{2}Q_1 E_1 = \frac{Q_1^2}{2\varepsilon_0 S} = \varepsilon_0 S E_1^2 = \frac{\varepsilon_0 S U^2}{2d_1^2} = k(d_0 - d_1) \quad (1.5)$$

$$U = d_1 \sqrt{\frac{2k(d_0 - d_1)}{\varepsilon_0 S}} \quad (1.6)$$

- (c) Mit $\delta = d_0 + \delta_0 - d_1 - x$ folgt für die Gesamtkraft F auf die obere Platte:

$$F(x) = k(d_0 + \delta_0 - d_1 - x) - mg + F_e = -kx + k(d_0 - d_1) + F_e = -kx + F_e - F_{e0} \quad (1.7)$$

$$F_e = -\frac{1}{2}QE = -\frac{\varepsilon_0 S U^2}{2d^2} \stackrel{(1.5)}{=} -\frac{k(d_0 - d_1)d_1^2}{(d_1 + x)^2} \stackrel{(1.4)}{=} \frac{F_{e0}d_1^2}{(d_1 + x)^2} \quad (1.8)$$

(1.8) in (1.7):

$$F(x) = -kx + \frac{F_{e0}d_1^2}{(d_1 + x)^2} - F_{e0} = -kx + F_{e0} \left(\frac{d_1^2}{(d_1 + x)^2} - 1 \right) \quad (1.9)$$

Mit $|x| \ll d_1$ gilt

$$\frac{d_1^2}{(d_1 + x)^2} - 1 = \frac{1}{\left(1 + \frac{x}{d_1}\right)^2} - 1 \approx \frac{1}{1 + \frac{2x}{d_1}} - 1 \approx -\frac{2x}{d_1} \quad (1.10)$$

und damit

$$\begin{aligned} F(x) &\approx -kx - F_{e0} \cdot \frac{2x}{d_1} = -kx + k(d_0 - d_1) \cdot \frac{2x}{d_1} = \\ &= -k \left(1 - \frac{2(d_0 - d_1)}{d_1} \right) \cdot x = -\frac{k(3d_1 - 2d_0)}{d_1} \cdot x \end{aligned} \quad (1.11)$$

$$\ddot{x} = -\frac{k(3d_1 - 2d_0)}{md_1} \cdot x = -\omega^2 x \quad (1.12)$$

$$\omega = \sqrt{\frac{k(3d_1 - 2d_0)}{md_1}} = \sqrt{\frac{k}{m} \left(3 - \frac{2d_0}{d_1} \right)} \quad (1.13)$$

(d) Die Ladung auf der oberen Platte ist

$$Q = Q_1 + q, \quad (1.14)$$

die Spannung zwischen den Platten

$$U' = U - L\dot{I} = U - L\ddot{Q} \quad (1.15)$$

$$U' = \frac{Q}{C} = \frac{Q(d_1 + x)}{\varepsilon_0 S} \quad (1.16)$$

$$L\ddot{q} + U' = U \quad (1.17)$$

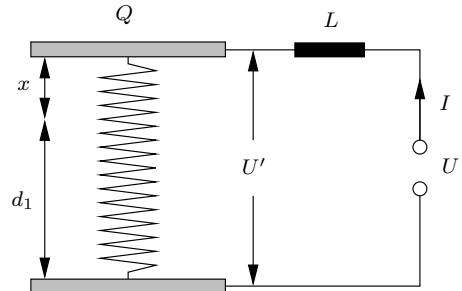


Abb.1.2 Mit Induktivität

$$L\ddot{q} + \frac{(d_1 + x)(Q_1 + q)}{\varepsilon_0 S} = L\ddot{q} + \frac{d_1 Q_1 + d_1 q + x Q_1 + x q}{\varepsilon_0 S} = U = \frac{Q_1 d_1}{\varepsilon_0 S} \quad (1.18)$$

$$L\ddot{q} + \frac{x(Q_1 + q)}{\varepsilon_0 S} + \frac{q d_1}{\varepsilon_0 S} = 0 \quad (1.19)$$

Die Kraft auf die obere Platte ist

$$F(x) = -kx - F_{e0} + F_e = -kx + \frac{Q_1^2}{2\varepsilon_0 S} - \frac{Q^2}{2\varepsilon_0 S} = -kx + \frac{(Q_1 - Q)(Q_1 + Q)}{2\varepsilon_0 S} \quad (1.20)$$

$$m\ddot{x} = -kx - \frac{q(2Q_1 + q)}{2\varepsilon_0 S} \quad (1.21)$$

$$\ddot{x} = -\frac{k}{m}x - \frac{q(2Q_1 + q)}{2\varepsilon_0 m S} \quad (1.22)$$

$$\ddot{q} = -\frac{x(Q_1 + q) + q d_1}{\varepsilon_0 S L} \quad (1.23)$$

Mit

$$A = \frac{k}{m}, \quad B = \frac{Q_1}{\varepsilon_0 m S}, \quad C = \frac{Q_1}{\varepsilon_0 L S}, \quad D = \frac{d_1}{\varepsilon_0 L S}, \quad \alpha = \frac{1}{2\varepsilon_0 m S}, \quad \beta = \frac{1}{\varepsilon_0 L S} \quad (1.24)$$

schreiben sich (1.22) und (1.23)

$$\ddot{x} = -Ax - Bq - \alpha q^2 \quad (1.25)$$

$$\ddot{q} = -Cx - Dq - \beta xq \quad (1.26)$$

Unter der Annahme einer harmonischen Schwingung ist

$$\ddot{x} = -\omega^2 x \quad \text{und} \quad \ddot{q} = -\omega^2 q \quad (1.27)$$

Damit folgt aus (1.25) und (1.26)

$$Ax + Bq + \alpha q^2 = \omega^2 x \quad (1.28)$$

$$Cx + Dq + \beta xq = \omega^2 q \quad (1.29)$$

Aus (1.28) folgt

$$x = \frac{Bq + \alpha q^2}{\omega^2 - A} \quad (1.30)$$

Eingesetzt in (1.29):

$$\underbrace{\frac{CB}{\omega^2 - A} + D - \omega^2}_{k_1} + \underbrace{\frac{C\alpha + B\beta}{\omega^2 - A}}_{k_2} \cdot q + \underbrace{\frac{\alpha\beta}{\omega^2 - A}}_{k_3} \cdot q^2 = 0 \quad (1.31)$$

Das Polynom (1.31) muss identisch null sein, d.h. $k_1 = k_2 = k_3 = 0$. Es folgt zunächst $\alpha = \beta = 0$, d.h. in (1.22) und (1.23) wird q in den Summen gegen Q_1 vernachlässigt. Diese Näherung ist für $|x| \ll d_1$ gerechtfertigt, da

$$Q = Q_1 + q = \frac{\varepsilon_0 S U}{d_1 + x} \approx Q_1 \left(1 - \frac{x}{d_1}\right) \implies |q| \approx Q_1 \frac{|x|}{d_1} \quad (1.32)$$

Wie zu erwarten gibt es also nur dann harmonische Lösungen des Systems (1.25) und (1.26), wenn es linear ist. Die Bedingung $k_1 = 0$ führt auf

$$\frac{CB}{\omega^2 - A} + D - \omega^2 = 0 \quad (1.33)$$

$$\omega^4 - (A + D)\omega^2 = CB - AD \quad (1.34)$$

$$\omega^2 = \frac{A + D}{2} \pm \sqrt{CB - AD + \frac{(A + D)^2}{4}} = \frac{A + D}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{A^2 + D^2 + 4BC - 2AD} \quad (1.35)$$

$$\begin{aligned} 4BC - 2AD &= \frac{4Q_1^2}{\varepsilon_0^2 m L S^2} - \frac{2kd_1}{\varepsilon_0 m L S} \stackrel{(1.5)}{=} \frac{8k(d_0 - d_1) - 2kd_1}{\varepsilon_0 m L S} = \\ &= \frac{2k(4d_0 - 5d_1)}{\varepsilon_0 m L S} = 2AD \left(4 \frac{d_0}{d_1} - 5\right) \end{aligned} \quad (1.36)$$

Mit der rein mechanischen Resonanzfrequenz ω_m und der rein elektrischen Resonanzfrequenz ω_e gilt

$$\omega_m^2 = \frac{k}{m} = A \quad \text{und} \quad \omega_e^2 = \frac{1}{LC_1} \stackrel{(1.1)}{=} \frac{d_1}{\varepsilon_0 L S} = D \quad (1.37)$$

(1.35), (1.36) und (1.37):

$$\omega^2 = \frac{\omega_m^2 + \omega_e^2}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{\omega_m^4 + \omega_e^4 + 2\omega_m^2\omega_e^2 \left(4\frac{d_0}{d_1} - 5\right)} = \quad (1.38)$$

$$= \frac{\omega_m^2 + \omega_e^2}{2} \pm \frac{1}{2} \sqrt{(\omega_m^2 - \omega_e^2)^2 + 8\omega_m^2\omega_e^2 \left(\frac{d_0}{d_1} - 1\right)} \quad (1.39)$$

Da die Kondensatorplatten für $U \neq 0$ ungleichnamig geladen sind, gilt $d_1 < d_0$, d.h.

$$\frac{d_0}{d_1} - 1 > 0 \quad (1.40)$$

und damit ist der Radikand der Wurzel in (1.39) immer positiv.

(1.38) hat nur eine Lösung, wenn die Wurzel größer oder gleich $\omega_m^2 + \omega_e^2$ ist:

$$\text{eine Lösung : } 4\frac{d_0}{d_1} - 5 \geq 1 \quad \implies \quad \frac{d_0}{d_1} \geq \frac{3}{2} \quad (1.41)$$

$$\text{zwei Lösungen : } 1 < \frac{d_0}{d_1} < \frac{3}{2} \quad (1.42)$$

Aufgabe 2: Kühlung eines Eisenbahntunnels

- (a) Im zeitlichen Mittel befinden sich $\frac{33}{4} = 8,25$ Züge in einer Röhre, die die Leistung

$$P = 4,5 \text{ MW} \cdot \frac{33}{4} = 37 \text{ MW} \quad (2.1)$$

umsetzen.

$$P = C \cdot \frac{dM}{dt} \cdot \Delta T \implies \frac{dM}{dt} = \frac{P}{C\Delta T} = \frac{33 \cdot 4,5 \text{ MW}}{4 \cdot C \cdot 25 \text{ K}} = 3,5 \cdot 10^2 \frac{\text{kg}}{\text{s}} \quad (2.2)$$

- (b) Der günstigste Wirkungsgrad ist der einer Carnotmaschine, betrieben als Wärmepumpe. Das kalte Reservoir ist das zu kühlende Wasser der momentanen Temperatur T , das warme Reservoir ist die Umgebung mit der Temperatur T_U . Ist dW die in die Maschine gesteckte Arbeit und dQ die dem Wasser entzogene Wärme, dann gilt

$$\eta = \frac{dQ}{dW} = \frac{T}{T_U - T} \quad (2.3)$$

Mit $dQ = -MCdT$ folgt

$$dW = \frac{T_U - T}{T} dQ = -MC \left(\frac{T_U}{T} - 1 \right) dT \quad (2.4)$$

$$\begin{aligned} W &= -MC \int_{T_U}^{T_K} \left(\frac{T_U}{T} - 1 \right) dT = -MC \left[T_U \ln \frac{T_K}{T_U} + (T_U - T_K) \right] = \\ &= -MC \left[T_U \ln \left(1 - \frac{\Delta T}{T_U} \right) + \Delta T \right] \end{aligned} \quad (2.5)$$

Mit der Näherung

$$\ln(1+x) \approx x - \frac{1}{2}x^2 \quad \text{für } |x| \ll 1 \quad (2.6)$$

folgt aus (2.5)

$$W \approx -MC \left[T_U \left(-\frac{\Delta T}{T_U} - \frac{\Delta T^2}{2T_U^2} \right) + \Delta T \right] = \frac{MC\Delta T^2}{2T_U} \quad (2.7)$$

- (c)

$$P = \frac{dW}{dt} = -\frac{dM}{dt} C \left[T_U \ln \left(1 - \frac{\Delta T}{T_U} \right) + \Delta T \right] \quad (2.8)$$

Mit $\frac{dM}{dt} = 3,5 \cdot 10^2 \frac{\text{kg}}{\text{s}}$, $T_U = 293 \text{ K}$ und $\Delta T = 15 \text{ K}$ ist

$$P = 0,59 \text{ MW} \quad (2.9)$$

Mit der Näherung (2.7) ist

$$P = \frac{dM}{dt} \cdot \frac{C\Delta T^2}{2T_U} = 0,57 \text{ MW} \quad (2.10)$$

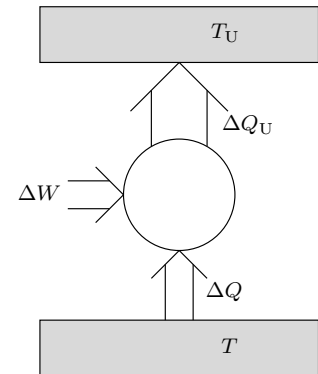


Abb.2.1 Wärmepumpe

Aufgabe 3: Planetenbewegung

- (a) Innerer Planet: Index 1, äußerer Planet: Index 2. Da der Graf des Winkelabstandes zwei Nullstellen pro Periode enthält, wird der innere Planet 1 vom äußeren Planeten 2 aus beobachtet. Der Winkelabstand ist also φ in Abb.3.1.

T_ν sei die Umlaufdauer, r_ν der Radius der Keisbahn und ω_ν die Winkelgeschwindigkeit von Planet ν , betrachtet in einem Inertialsystem. Aus

$$\frac{mv^2}{r} = m\omega^2 r = G \cdot \frac{mM}{r^2} \quad (3.1)$$

folgt

$$\omega_\nu = \frac{\sqrt{GM}}{r_\nu^{\frac{3}{2}}} \quad (3.2)$$

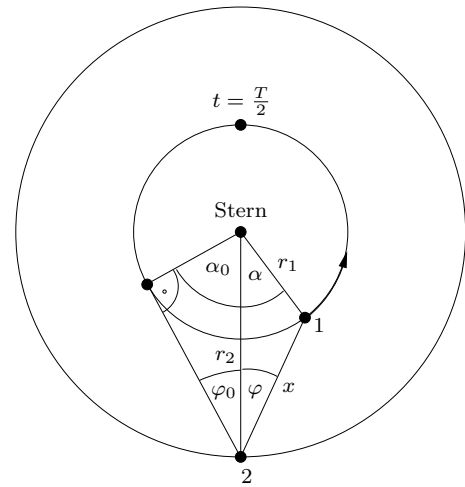


Abb.3.1 Planetenbahnen

Wir betrachten die Bewegung von Planet 1 in einem Bezugssystem S, das mit ω_2 um den Stern rotiert, d.h. Planet 2 ruht in S. In S rotiert Planet 1 mit der Winkelgeschwindigkeit

$$\omega = \omega_1 - \omega_2 \quad (3.3)$$

und für den Winkel α gilt (siehe Abb.3.1)

$$\alpha(t) = \omega t \quad (3.4)$$

Dem Grafen entnimmt man

$$\alpha_0 \approx \frac{6}{23} \pi = 0,26 \pi = 47^\circ \quad (3.5)$$

und damit für das Verhältnis der Bahnradien

$$\frac{r_1}{r_2} = \sin \varphi_0 = \cos \alpha_0 = 0,68 \approx \frac{2}{3} \quad (3.6)$$

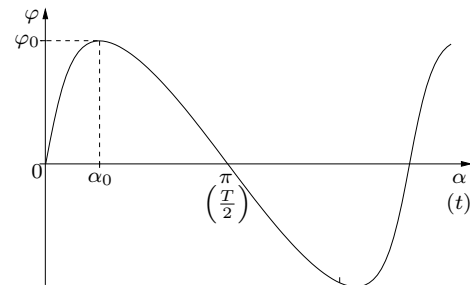


Abb.3.2 Winkelabstand

Durch Auszählen der Kästchen erhält man für das Verhältnis der Steigungen des Grafen von $\varphi(\alpha)$ bzw. $\varphi(t)$ in den beiden Nullstellen:

$$\frac{\dot{\varphi}(0)}{\dot{\varphi}\left(\frac{T}{2}\right)} \approx \frac{\frac{11}{1}}{\frac{11}{4}} = 4 \quad (3.7)$$

Mit der konstanten Umlaufgeschwindigkeit v von Planet 1 (betrachtet im System S) gilt:

$$\dot{\varphi}(0) = \frac{v}{r_2 - r_1} \quad \text{und} \quad \dot{\varphi}\left(\frac{T}{2}\right) = \frac{v}{r_2 + r_1} \quad (3.8)$$

und damit

$$\frac{\dot{\varphi}(0)}{\dot{\varphi}\left(\frac{T}{2}\right)} = \frac{r_2 + r_1}{r_2 - r_1} = \frac{1 + \frac{r_1}{r_2}}{1 - \frac{r_1}{r_2}} \approx 4 \quad \implies \quad \frac{r_1}{r_2} \approx \frac{4 - 1}{4 + 1} = 0,6 \quad (3.9)$$

(b) Aus (3.5) folgt für die maximale Winkelauslenkung

$$\varphi_0 = \frac{\pi}{2} - \alpha_0 \approx 0,24 \pi = 43^\circ \hat{=} 3,6 \text{ Einheiten} \implies \text{Einheit} \hat{=} \frac{\pi}{15} = 12^\circ \quad (3.10)$$

(c) Aus (3.2) und (3.3) folgt mit $T = 4,6 \text{ a}$ und $r_1 = r_2 \cos \alpha_0$:

$$\omega = \frac{2\pi}{T} = \omega_1 - \omega_2 = \frac{\sqrt{GM}}{r_1^{\frac{3}{2}}} - \frac{\sqrt{GM}}{r_2^{\frac{3}{2}}} = \sqrt{GM} \cdot \left(\frac{1}{(\cos \alpha_0)^{\frac{3}{2}}} - 1 \right) \cdot \frac{1}{r_2^{\frac{3}{2}}} \quad (3.11)$$

$$r_2 = \left[\frac{T\sqrt{GM}}{2\pi} \cdot \left(\frac{1}{(\cos \alpha_0)^{\frac{3}{2}}} - 1 \right) \right]^{\frac{2}{3}} = 3,5 \cdot 10^{11} \text{ m} \quad (3.12)$$

$$r_1 = r_2 \cos \alpha_0 = 2,4 \cdot 10^{11} \text{ m} \quad (3.13)$$

Aufgabe 4: Trägheitsmoment eines Rades

(a) Theorie:

Rad austarieren (kein Drehmoment).

Zusatzmasse m im Abstand R zur Achse. Das Trägheitsmoment des Rades sei Θ , das gesamte Trägheitsmoment ist

$$\Theta_g = \Theta + mR^2 \quad (4.1)$$

Das Drehmoment auf das Rad ist

$$M = \Theta_g \ddot{\varphi} = -mgR \sin \varphi \quad (4.2)$$

Für kleine Auslenkungen gilt $\sin \varphi \approx \varphi$ und damit

$$\ddot{\varphi} \approx -\frac{mgR}{\Theta_g} \varphi = -\omega^2 \varphi \quad (4.3)$$

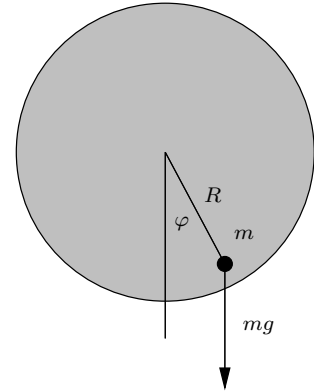


Abb.4.1 Zusatzmasse

$$\omega = \frac{2\pi}{T} = \sqrt{\frac{mgR}{\Theta_g}} \quad (4.4)$$

$$T = 2\pi \sqrt{\frac{\Theta_g}{mgR}} = 2\pi \sqrt{\frac{\Theta + mR^2}{mgR}} \quad (4.5)$$

Ein Näherungswert für das Trägheitsmoment ist also

$$\Theta^* = \frac{mgRT^2}{4\pi^2} - mR^2 \quad (4.6)$$

Exakte Berechnung von Θ :

Ist φ_0 der maximale Auslenkwinkel, dann lautet der Energiesatz:

$$\frac{\Theta_g}{2} \dot{\varphi}^2 + mgR(1 - \cos \varphi) = mgR(1 - \cos \varphi_0) \quad (4.7)$$

$$\frac{\dot{\varphi}}{\sqrt{\cos \varphi - \cos \varphi_0}} = \sqrt{\frac{2mgR}{\Theta_g}} = \sqrt{\frac{2mgR}{\Theta + mR^2}} =: \alpha \quad (4.8)$$

$$\frac{d\varphi}{\sqrt{\cos \varphi - \cos \varphi_0}} = \alpha dt \quad (4.9)$$

$$G(\varphi_0) := \int_0^{\varphi_0} \frac{d\varphi}{\sqrt{\cos \varphi - \cos \varphi_0}} = \alpha \frac{T}{4} \quad (4.10)$$

$$T = \frac{4G(\varphi_0)}{\alpha} = 4G(\varphi_0) \cdot \sqrt{\frac{\Theta + mR^2}{2mgR}} \quad (4.11)$$

Mit den Substitutionen

$$k = \sin \frac{\varphi_0}{2} \quad \text{und} \quad \sin u = \frac{1}{k} \sin \frac{\varphi}{2} \quad (4.12)$$

und den trigonometrischen Formeln

$$\cos \varphi = 1 - 2 \sin^2 \frac{\varphi}{2} = 1 - 2k^2 \sin^2 u \quad (4.13)$$

$$\cos^2 \frac{\varphi}{2} = \frac{1}{2} (1 + \cos \varphi) = 1 - k^2 \sin^2 u \quad (4.14)$$

folgt

$$\cos u \, du = \frac{1}{2k} \cos \frac{\varphi}{2} \, d\varphi = \frac{1}{2k} \sqrt{1 - k^2 \sin^2 u} \, d\varphi \quad (4.15)$$

und

$$\cos \varphi - \cos \varphi_0 = 1 - 2 \sin^2 \frac{\varphi}{2} - (1 - 2k^2) = 2k^2 (1 - \sin^2 u) = 2k^2 \cos^2 u \quad (4.16)$$

$$d\varphi = \frac{2k \cos u \, du}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 u}} \quad (4.17)$$

$$G(\varphi_0) = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{2k \cos u \, du}{\sqrt{2k \cos u} \sqrt{1 - k^2 \sin^2 u}} = \sqrt{2} \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{du}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 u}} \quad (4.18)$$

Mit dem elliptischen Integral

$$F(k) = \int_0^{\frac{\pi}{2}} \frac{du}{\sqrt{1 - k^2 \sin^2 u}} \quad (4.19)$$

folgt

$$T = \frac{4G(\varphi_0)}{\alpha} = 4\sqrt{2}F(k) \cdot \sqrt{\frac{\Theta + mR^2}{2mgR}} = 4F(k) \cdot \sqrt{\frac{\Theta + mR^2}{mgR}} \quad (4.20)$$

$$\Theta = \frac{mgRT^2}{16F(k)^2} - mR^2 \quad (4.21)$$

$$|k| \ll 1 \quad \implies \quad F(k) \approx \frac{\pi}{2} \left(1 + \frac{k^2}{4}\right) = \frac{\pi}{2} \left(1 + \frac{\varphi_0^2}{16}\right) \quad (4.22)$$

$$\frac{1}{F(k)^2} \approx \frac{4}{\pi^2 \left(1 + \frac{\varphi_0^2}{16}\right)^2} \approx \frac{4}{\pi^2} \left(1 - \frac{\varphi_0^2}{8}\right) \quad (4.23)$$

$$\Theta = \frac{mgRT^2}{4\pi^2} \cdot \left(1 - \frac{\varphi_0^2}{8}\right) - mR^2 \quad (4.24)$$

Der relative Fehler ist von (4.6) bezüglich (4.21) ist dabei

$$\delta_{\text{rel}} = \frac{\Theta^* - \Theta}{\Theta} \approx \frac{\varphi_0^2}{8} = \delta'_{\text{rel}} \quad (4.25)$$

φ_0	10°	20°	30°	40°	50°	60°	70°	80°	90°
δ_{rel}	0,4%	1,6%	3,6%	6,5%	10,4%	15,5%	22,0%	30,1%	40,4%
δ'_{rel}	0,4%	1,5%	3,4%	6,1%	9,5%	13,7%	18,7%	24,4%	30,8%